19 日本国特許庁(JP) ①実用新案出顧公開

◎ 公開実用新案公報(U) 平2-131931

Solnt, Cl. 5

識別記号 庁内整理番号

❷公開 平成2年(1990)11月1日

B 65 D 8/04

L 7724-3E

審査請求 未請求 請求項の数 1 (全 頁)

②考案の名称 耐圧容器用端壁

②実 顧 平1-40714

②出 顧 平1(1989)4月6日

⑩考案 者

山 梨 茂 明 神奈川県川崎市多摩区菅馬場1-6-3

の出 頭 人

東洋製罐株式会社 東京都千代田区内幸町1丁目3番1号

個代 理 人 弁理士 周藤 悦郎

1. 考案の名称

耐圧容器用端壁

- 2. 実用新条登録請求の範囲
- (1) 中央パネル・該中央パネルの周線部に曲率部を介して接続する、内側垂直壁、断面半円形の底壁部および外側垂直壁よりなる強化環状帯、および該外側垂直壁の上端に接続する截頭逆円錐形のチャックウォールを備えることを特徴とする耐圧容器用端壁。
- 3. 考案の詳細な説明
- (産業上の利用分野)

本考案は、炭酸飲料缶、ビール缶等の比較的高い内圧を有する缶詰等に用いられる耐圧容器に適した、耐バックリング性に優れる、缶蓋や缶底等の金属製耐圧容器用端壁に関する。

(従来の技術)

耐圧容器用の端壁は、内圧(例えば約 7kgf/cm²) に対する耐バックリング性を有することが要求され、そのため従来はこの種の端壁として、板厚の

(1)

比較的厚いものが用いられてきた。

しかし最近材料コスト低減の見地から、板厚が 比較的海く、しかも耐バックリング性を有する端 壁が形状面から研究された結果、中央パネルの周 辺に沿い、比較的深くかつ幅狭で、しかも厚さが 他の部分とほぼ同じである強化環状み有する端 壁が提案されている(例えば特公昭58-46369 号公報、特開昭60-193834号公報)。

従来提案されている端壁の強化環状帯は、第2 図の2に示すように断面V字状であって、内側側を部2aが斜内側上方に延び、外側側がが、外側側がが、クウォール3と同いかで、クウオーカをののののではが、カールをのでで、外側側をでしたが、カールをでは、カールをでは、カールをでは、カールをは、カールのは、カールをは、カー 壁1,5は、容器胴部に2重巻締されて、比較的高い内圧の密封容器の端壁となったとき、傾斜した側壁部2a,2b,6bに、内圧による力(例えば第2図のF)が作用するため、強化環状溝2,6がバックリングを起こし易く、このため端壁の板厚を薄くするのに限度があるという問題があった。

(考案が解決しようとする課題)

本考案は、耐バックリング性が改善された耐圧容器用端壁を提供することを目的とする。

(課題を解決するための手段)

本考案は、中央パネル、該中央パネルの周縁部に曲率部を介して接続する、内側垂直壁、断面半円形の底壁部および外側垂直壁よりなる強化環状溝、および該外側垂直壁の上端に接続する截頭逆円錐形のチャックウォールを備えることを特徴とする劇圧容器用端壁を提供するものである。

(作用)

強化環状帯の内側および外側側壁部は何れも軸方向に延びる垂直壁からなっている。従って従来

の端壁1,5に比べて強化環状帯の断面係数が大となり、この部分が強化されている。そのため板厚を従来の端壁よりさらに薄くしても、強化環状 溝のパックリング、およひこのパックリングにもとづく中央パネルのバックリングが起り難い。 (実施例)

第1図において端壁10は、中央パネル11、中央パネル11の周縁部11aに曲率部12を介して接続し、内側垂直壁13a、断面半円形の底壁部13bおよび外側垂直壁13cよりなる強化 様状溝13、外側垂直壁13cの上端13c1に接続する截頭逆円錐形のチャックウオール14の上端に曲率部15を介して接続するシーミングパネル16およびカール部17よりなっている。

強化環状帶 1 3 の各部分の厚さは、端壁 1 0 の他の部分、例えば中央パネル 1 1 の厚さ(t)と実質的に等しい。底壁部 1 3 b の底端 13b1 から外側垂直壁 1 3 c の上端 13c1 までの高さ h1 は次の(1)式を満たすことが望ましい。

ことに r₁ は底壁部 1 3 b の内側曲率半径、 k は カール部 1 7 の厚さである。

 $r_1 \ge h_1$ の場合は、環状溝 1 3 の断面係数が十分に大きくならないからである。また $h_1 < 0.75k$ が望ましいのは、 $h_1 \ge 0.75k$ となると、端壁 1 0 を互に種重ねたさい、上下の端壁 1 0 の内面と外 1字訂 面が当って、塗膜が損傷し易く、そのため金属が露出して耐食性が低下するおそれが生ずるからである。

底壁部13bの内側曲率半径 r₁ は 0.3~ 0.8 m であることが望ましい。 r₁ が 0.8 m より大きくなると、環状溝13の断面係数が小さくなって耐圧 強度が減少し易く、一方 0.3 m より小さくなると、 成形のさい塗膜が損傷して、耐食性が低下し易く なるからである。

端壁10は例えば次のようにして製造される。 先づ第4図に示すように、ポンチカッター21, ブランク押え29およびコアポンチ23を降下し て、錫めっき鋼板、ティンフリースケール、アル

(5)

ミニウム合金薄板等の金属板 2 0 より、ポンチカッター 2 1 により円形プランク (図示せず)を打抜き、このプランクをリングダイ 2 2 およびコアポンチ 2 3 により絞って、シーミングパネル対応部 2 4、チャックウォール対応部 2 5、外側垂直壁対応部 2 6 および中央パネル対応部 2 7 を有する端壁プリフォーム 2 8 を形成する。

次に第5図に示すように環状ダイ30に、端壁プリフォーム28のチャックウオール対応部25 およひシーミングパネル対応部24の内半部を載置した後、リングボンチ31を下降してカール部17を形成し、円筒状コアダイ32を上昇させて、内側垂直壁13a、底壁部13b、外側垂直壁13cを有する強化環状解13を形成して、端壁10を作製する。

板厚 0.2 5 0 mmのアルミニウム合金板(A51829 H19)より次の寸法の端壁 1 0 (第 1 図)を作製した。

(具体例)

全高 6.4 mm , カール部 1 7 の 直径 6 4.7 mm , 中 (6)

央パネル11の直径52 mm, 曲率部12の曲率半径 r₂ を 0.8 mm, 中央パネル11の深さ H 2.3 mm, 1字前除底壁部13bの内側曲率半径 r₁ 0.5 mm,底端 13b₁ より外側垂直壁上端 13c₁ までの高さ h₁ 1.4 mm, 強化環状溝13の最小肉厚部の厚さ024 mm、

比較のため同じアルミニウム合金板より次の寸 法の端壁1(第2図)を作製した。

中央パネル4の直径52㎜,内側側壁部2aの傾斜角 θ 1 5 度、外側側壁部2 b の傾斜角 δ 1 4 度、底壁部 2 c の内側曲率半径 r₃ 0.5㎜、環状溝2 の最小肉厚部の厚さ 0.2 4 ㎜、その他の寸法は端壁 1 0 と同じ。

さらに比較のため同じアルミニウム合金板より次の寸法の端壁 5 (第3図)を作製した。

中央ペネルの直径 5 2 mm、外側側壁部 6 b の傾斜角 8 1 4 度、底壁部 6 c の内側曲率半径 r₄ 0.5 mm、環状溝 6 の最小内厚部の厚さ 0.2 4 mm、その他の寸法は端壁 1 0 と同じ。



試験した結果を第1表に示す。

第 1 表

端壁	10(第1図)	1(第2図)	5(第3図)
	本考案	比 ⊌	例
耐圧強度(1) (kg f/cm ²)	7. 0	6. 2	6. 6

(註)(1)…耐圧強度試験法:

缶蓋および缶底を缶刷に2 重巻締した後、缶蓋の中央に孔をあけて加圧エアを送入して、バックリングを起こす最小圧力を読む。

次に板厚 0.260 mm, 0.270 mm, 0.280 mm の、前記と同じ種類のアルミニウム合金板について、上記と同じ寸法の端壁 1 および 5 を作製して、 耐圧強度を試験した結果を第2表に示す。

第	. 2	表
板厚(mm)	1	5
0.260	6. 4	7. 0 (kgf/cm^2)
0. 2 7 0	6. 8	7.4 (")
0. 2 8 0	7. 2	7.8 (")

(8)



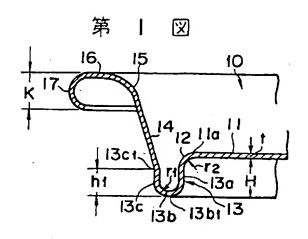
これより端壁 1 および 5 の場合はそれぞれ、耐 圧強度 7 kgf/cm² を得るのに必要な板厚は 0.2 7 5 mm および 0.2 6 0 mm であることが判明した。 (考案の効果)

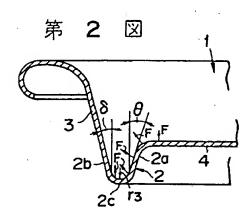
本考案の端壁は、比較的板厚が薄くても耐バックリング性に優れているという効果を奏する。

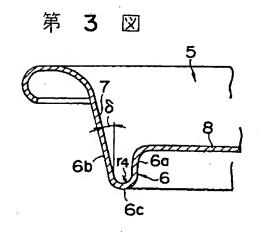
4. 図面の簡単な説明

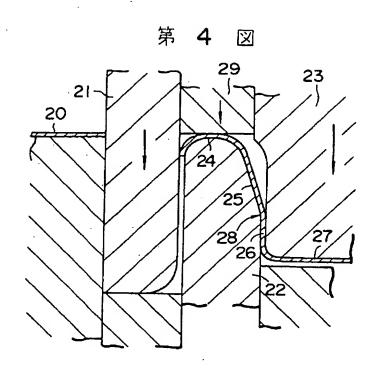
第1図は本考案の実施例である端壁の要部縦断面図、第2図および第3図はそれぞれ、第1および第2の比較例である端壁の要部縦断面図,である3字削線、第1のは第1図の端壁は製造するエオ程に示す縦断面回である。10…端壁、11…中央パネル、12…曲率部、13…強化環状構、13a…内側垂直壁、13b…底壁部、13c…外側垂直壁、14…チャックウオール。

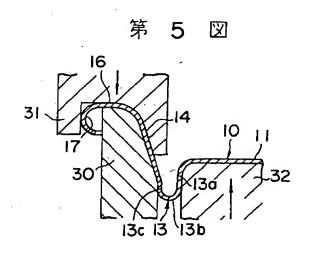
代理人 弁理士 周 藤 悦 郎











480 実開2-131931 化理人升理上 周 藤 悦 郎